#### PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-052904

(43)Date of publication of application: 19.02.2002

(51)Int.CI,	B60C 5/14	
• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	B29C 47/06	
	C08K 5/10	
	C08L 23/26	
	CO8L 29/04	
	// B29K 29:00	
	B29L 9:00	
	B29L 30:00	

(21)Application number: 2000-244101 (22)Date of filing:

(71)Applicant: 11.08.2000

**KURARAY CO LTD** HANEDA YASUHIKO

(72)Inventor:

**TOKOO MAKIO** 

#### (54) INNER LINER FOR TIRE INNER FACE

#### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an inner liner for a tire inner face, improving in air barrier performance and durability and reducing in weight.

SOLUTION: The inner liner for the tire inner face comprises a resin composition formed of (A) a 60-99 wt.% of ethylenevinyl alcohol copolymer having a ethylene content of 20-70 mol% and a saponification degree of 85% or more, and (B) a 1-40 wt.% of hydrophobic plasticizer.

#### LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

#### (19)日本国特許庁(JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出廢公開番号 特開2002-52904

(P2002-52904A) (43)公開日 平成14年2月19日(2002.2.19)

						(45)	XM11	T 114,11	*+	271	.5 LJ (2002	. 2. 13/
(51) Int.Cl.7		識別記号		FΙ						วี	·7]}*(#	<b>考</b> )
B60C	5/14			B 6	0 C	5/14				Α	4 F 2 (	7
B29C	47/06			B 2	9 C	47/06					4 J O (	2
C08K	5/10			CO	8 K	5/10						
CO8L	23/26			CO	8 L	23/26						
:	29/04					29/04				s		
			審査請求	未請求	請求	関の数	9 01	. (全	8	頁)	最終買	〔に続く
(21)出願番号		特顧2000−244101(P2000−2	244101)	(71)	出劇。		01085 会社ク	ラレ				
(22)出顧日		平成12年8月11日(2000.8.1	1)				県倉敷		1621	おお		
() F-1-5( F-		MID   0 /111H (2000) 01 .	•,	(72)	発明を		泰彦	11-11-1		- H-	•	
				(,	,,,,,			ズ日本	編3	TH	1番6号	株式
							クラレ			• -	- 11 - 1	71.2-4
				(72)	発明		万喜					
				"-"				· .	編3	TE	1番6号	株式
							クラレ			•		
								•				
				· ·								
											最終買	に続く

## (54) 【発明の名称】 タイヤ内面用インナーライナー

### (57)【要約】

【課題】 空気バリア性および耐久性に優れる、軽量化されたタイヤ内面用インナーライナーを提供すること。 【解決手段】 エチレン含有量20~70モル%、ケン化度85%以上のエチレンービニルアルコール共重合体(A)60~99重量%および疎水性可塑剤(B)1~40重量%からなる樹脂組成物でなるタイヤ内面用インナーライナー。

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 エチレン含有量20~70モル%、ケン 化度85%以上のエチレン-ビニルアルコール共重合体 (A) 60~99重量%および疎水性可塑剤(B) 1~ 40重量%からなる樹脂組成物でなるタイヤ内面用イン ナーライナー。

【請求項2】 疎水性可塑剤(B)が脂肪族エステルで ある、請求項1記載のタイヤ内面用インナーライナー。 【請求項3】 エチレン含有量20~70モル%、ケン 化度85~99.2%のエチレン-ビニルアルコール共 10 重合体(a1)からなるタイヤ内面用インナーライナ ۰.

【請求項4】 エチレン-ビニルアルコール共重合体 (a1)60~99重量%および疎水性可塑剤(B)1 ~40重量%からなる樹脂組成物でなる請求項3に記載 のタイヤ内面用インナーライナー。

【請求項5】 エチレン含有量が35~70モル%であ る、請求項1~4のいずれかに記載のタイヤ内面用イン ナーライナー。

【請求項6】 エチレン含有量45~70モル%、ケン 20 化度85%以上のエチレン-ビニルアルコール共重合体 (a2)からなるタイヤ内面用インナーライナー。

【請求項7】 エチレン-ビニルアルコール共重合体か らなる層と熱可塑性樹脂からなる層を含む少なくとも2 層の積層体からなる、請求項1~6のいずれかに記載の タイヤ内面用インナーライナー。

【請求項8】 エチレン-ビニルアルコール共重合体樹 脂と熱可塑性樹脂の少なくとも2層を共押出法により成 形した積層体からなる、請求項7 に記載のタイヤ内面用 インナーライナー。

【請求項9】 請求項1~8のいずれかに記載のタイヤ 内面用インナーライナーをタイヤ内面に設けた空気入り タイヤ。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、空気バリア性およ び耐久性に優れる、軽量化されたタイヤ内面用インナー ライナーに関する。

[0002]

【従来の技術】昨今の省エネルギー化の流れの中、空気 40 入りタイヤを使用する自動車の燃費節減は大きな社会的 テーマである。この燃費節減の方策として、タイヤその ものの重量を軽量化することは有効な手段である。従前 よりタイヤの空気圧を一定に保持する為のインナーライ ナー層には、ブチルゴムの様な比較的空気透過性の低い ゴムが用いられてきた。しかしブチルゴムの空気透過性 とタイヤ内面との接着力付与を考慮すると、インナーラ イナー層の厚みは1mmを超える厚さとなり、タイヤ重量 を増大させる大きな原因となっていた。

【0003】これを解決する方法として、タイヤのイン 50 ~40重量%からなる樹脂組成物を成形してなる。

ナーライナーをより高バリアの熱可塑性樹脂からなるフ ィルムに置き換えるという解決法がある。例えば、ブチ ルゴムの約2倍の空気バリアを有する髙密度ボリエチレ ンをインナーライナー層として使用することで、インナ ーライナー層の重量は約2分の1に、またブチルゴムの 約10倍の空気バリアを有するフィルムをインナーライ ナー層として使用することができれば、インナーライナ

【0004】特開平6-40207号公報には、タイヤ のインナーライナーとしてポリ塩化ビニリデン系フィル ム又はエチレンービニルアルコール共重合体フィルムか らなる非通気層を、ポリオレフィン系フィルム、脂肪族 フィルム又はポリウレタン系フィルムからなる接着層を 介してタイヤ内面に設けた空気入りタイヤについての記 載がある。

一層の重量は約10分の1に低減できる。

【0005】しかし、上記公報記載のタイヤ用インナー ライナーにはエチレンービニルアルコール共重合体(以 下、EVOHと略記することがある)の詳細に関する記 載がなく、インナーライナー用フィルムの作製法につい ても、ドライラミネート法に関する記述しかなかった。 また実施例に記載されている多層構造体に用いられてい るエチレン-ビニルアルコール共重合体は、平均エチレ ン含有量が40モル%未満、ケン化度が99.3モル %以上のものであり、このままでは柔軟性が低いため、 連続的な応力に対する耐久性が不足しているという欠点 があった。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】本発明は、空気バリア 性および耐久性に優れる、軽量化されたタイヤ内面用イ 30 ンナーライナーを得ようとするものである。

[0007]

【課題を解決するための手段】本発明者らは、タイヤ内 面用インナーライナーについて鋭意検討を行った結果、 エチレン含有量20~70モル%、ケン化度85%以上 のエチレン-ビニルアルコール共重合体(A)60~9 9重量%および疎水性可塑剤(B)1~40重量%から なる樹脂組成物、あるいはエチレン含有量20~70モ ル%、ケン化度85~99、2%のエチレン-ビニルア ルコール共重合体(a1)、あるいはエチレン含有量4 5~70モル%、ケン化度85%以上のエチレンーピニ ルアルコール共重合体(a2)からなる組成物を使用し た場合に初めて空気バリア性、柔軟性、耐久性に優れた タイヤ用インナーライナーが得られることを見出し、本 発明を完成したものである。

[0008]

【発明の実施の形態】本発明の第一のタイヤ内面用イン ナーライナーは、エチレン含有量20~70モル%、ケ ン化度85%以上のエチレン-ビニルアルコール共重合 体(A)60~99重量%および疎水性可塑剤(B)1

【0009】本発明の第二のタイヤ内面用インナーライ ナーは、エチレン含有量20~70モル%、ケン化度8 5~99. 2%のエチレン~ビニルアルコール共重合体 (a1)からなる樹脂組成物を成形してなる。

【0010】本発明の第三のタイヤ内面用インナーライ ナーは、エチレン含有量45~70モル%、ケン化度8 5%以上のエチレン-ビニルアルコール共重合体(a 2)を成形してなる。

【0011】好適な実施態様では、前記疎水性可塑剤 (B)が脂肪族エステルからなる。より好適な実施態様 10 では、疎水性可塑剤(B)がグリセリンエステルまたは ジグリセリンエステルからなる。

【0012】好適な実施態様では、本発明のタイヤ内面 用インナーライナーはエチレン - ビニルアルコール共重 合体からなる層と、熱可塑性樹脂からなる層を少なくと も含む積層体である。より好適な実施態様では、前記積 層体が、共押出成形法によって成形されてなる。また、 好ましい実施態様では、前記熱可塑性樹脂がポリオレフ ィン系樹脂またはポリアミド系樹脂である。

【0013】また、本発明は、前記タイヤ内面用インナ 20 ーライナーをタイヤ内面に設けた空気入りタイヤに関す る。

【0014】本発明に用いられるエチレンービニルアル コール共重合体(EVOH)は、エチレンとビニルエス テルからなる共重合体をアルカリ触媒等を用いてケン化 して得られる。ビニルエステルとしては酢酸ビニルが代 表的なものとしてあげられるが、その他の脂肪酸ビニル エステル(プロビオン酸ビニル、ピバリン酸ビニルな ど)も使用できる。

【0015】また、本発明に用いられるEVOHの好適 30 なメルトフローレート (MFR) (210℃、2160 g荷重下、JIS K7210に基づく)は0.1~1 00g/10min. であり、より好適には0.5~5 0g/10min. である。

【0016】本発明に用いられるEVOH(A)のエチ レン含量は20~70モル%である。タイヤ内面用イン ナーライナーの柔軟性および耐久性の観点からは、EV OHのエチレン含量の下限は好適には35モル%以上で あり、より好適には40モル%以上であり、さらに好適 には42モル%以上であり、特に好適には45モル%以 40 レート、グリセリンモノ12-ヒドロキシステアレー 上である。また、空気パリア性の観点からは、エチレン 含量の上限は65モル%以下であり、より好適には60 モル%以下である。エチレン含量が20モル%未満で は、柔軟性が低下し溶融成形性も悪化する。また70モ ル%を越えると十分な空気パリア性が得られない。なお ととで、EVOHがエチレン含量の異なる2種類以上の EVOHの配合物からなる場合には、配合重量比から算 出される平均値をエチレン含量とする。

【0017】また、本発明に用いられるEVOH(A) のビニルエステル成分のケン化度は85%以上である。

タイヤ内面用インナーライナーの空気バリア性の観点か らは、EVOHのケン化度は好適には90%以上であ り、より好適には93%以上であり、特に好適には95 %以上である。一方、タイヤ内面用インナーライナーの 耐久性の観点からは、ケン化度の上限は99.2%以下 であることが好ましく、より好ましくは99%以下であ り、さらに好ましくは98%以下である。なおここで、 EVOHがケン化度の異なる2種類以上のEVOHの配 合物からなる場合には、配合重量比から算出される平均 値をケン化度とする。ケン化度が80モル%未満では、 高湿度時のガスバリア性が極端に低下するだけでなく、 EVOHの熱安定性が悪化し、成形物にゲル・ブツが発 生しやすくなる。

【0018】本発明に用いられる疎水性可塑剤(B)と しては、たとえば芳香族エステル、脂肪族エステル、リ ン酸エステル、およびそれらのエポキシ化合物などが挙 げられる。芳香族エステルとしては、ジブチルフタレー ト、ジオクチルフタレート、ジへプチルフタレート、ビ ス(2-エチルヘキシル)フタレート、ジシクロヘキシ ルフタレート、ブチルラウリルフタレート、ジイソオク チルフタレート、プチルココナッツアルキルフタレー ト、ジトリデシルフタレート、ジラウリルフタレート、 ジイソデシルフタレート、プチルベンジルフタレート、 オクチルデカノイルフタレート、ジメチルグリコールフ タレート、エチルフタリルエチレングリコレート、メチ ルフタリルエチレングリコレート、ブチルフタリルブチ レングリコレート、ジノニルフタレート、ジへプチルフ タレート、オクチルデシルフタレート、ジトリデシルフ タレート、ジカプリルフタレート、ビス(3,5,5-トリメチルヘキシル) フタレート、イソオクチルイソデ シルフタレート、ビス (ジエチレングリコールモノメチ ルエーテル) フタレート、ヘンゾフェノールなどが挙げ られる。

【0019】脂肪族エステルとしては、多価アルコール (2価、3価あるいはそれ以上の多価アルコール)と高 級脂肪酸(炭素数8以上、好適には8~30の高級脂肪 酸) とのモノエステル、ジエステル、あるいはそれ以上 の多価エステルが好適なものとして挙げられる。たとえ ばステアリン酸エステルとしてはグリセリンモノステア ト、グリセリンジステアレート、ジグリセリンモノステ アレート、テトラグリセリンモノステアレート;ラウリ ン酸エステルとしてはグリセリンモノラウレート、ジグ リセリンモノラウレート、テトラグリセリンモノラウレ ートなどが例示される。それ以外の脂肪族エステルとし てはポリプロピレンアジペート、ジイソデシルアジペー ト、ビス(2-メチルヘキシル)アジペート、ジカブリ ルアジペート、ジイソオクチルアジペート、オクチルデ シルアジベート、イソオクチルイソデシルアジベート、

50 ジブチルフマレート、ジオクチルフマレート、トリエチ

ルシトレート、アセチルトリエチルシトレート、トリブ チルシトレート、アセチルトリブチルシトレートなどが あげられる。

【0020】リン酸エステルとしては、トリクレジルフォスフェート、フェニルジクレジルフォスフェート、キシレニルジクレジルフォスフェート、トリフェニルフォスフェート、トリブチルフォスフェート、トリカロルエチルフォスフェート、トリオクチルフォスフェート、トリブチルフォスフェート、トリカロルエチルフォスフェート、トリオク 10 チルフォスフェート、トリエチルフォスフェート、アリールアルキルフォスフェートなどがあげられる。

【0021】また、エポキシ系化合物としては、ブチルエポキシステアレート、オクチルエポキシステアレート、エポキシブチルオレエート、エポキシ化オレイン酸ブチル、エポキシ化ダイズ油、エポキシ化アマニ油、エポキシ化アルキルオイルアルコールエステルなどが挙げられる。

【0022】前記した疎水性可塑剤(B)は単独で使用しても良く、上記に例示した中の2種以上の化合物をブ 20レンドして使用しても良い。また、疎水性可塑剤(B)としては、前記した化合物の中でも、特に芳香族エステル、脂肪族エステル、エポキシ系化合物が好ましい。中でも、脂肪族エステルが可塑性の観点から好ましく、柔軟性および耐久性に優れたタイヤ内面用インナーライナーを得ることができる。特に、疎水性可塑剤(B)として、グリセリン系エステルあるいはジグリセリン系エステルを用いることが好適である。

【0023】本発明の第一のタイヤ内面用インナーライ ナーは、エチレン含有量20~70モル%、ケン化度8 30 5%以上のエチレン-ビニルアルコール共重合体(A) 60~99重量%および疎水性可塑剤(B)1~40重 量%からなる樹脂組成物でなる。より好ましくは、前記 樹脂組成物は、(A)70~99重量%および(B)1 ~30重量%からなり、さらに好ましくは、(A)80 ~98重量%および(B)2~20重量%からなる。 【0024】一方、タイヤ内面用インナーライナーがエ チレン含有量20~70モル%、ケン化度85~99. 2%のEVOH(a1)からなる場合(本発明の第二の タイヤ内面用インナーライナー)、およびタイヤ内面用 40 インナーライナーがエチレン含有量45~70モル%、 ケン化度 8 5%以上の EVOH (a 2) からなる場合 (本発明の第三のタイヤ内面用インナーライナー) は、 疎水性可塑剤(B)を配合しなくても、空気バリア性、 柔軟性および耐久性に優れたタイヤ内面用インナーライ ナーを得ることができる。しかしながら、本発明の効果

をさらに顕著に発現させるためには、本発明の第二のタ

イヤ内面用インナーライナーおよび第三のタイヤ内面用

インナーライナーのいずれにおいても、タイヤ内面用イ

ンナーライナーが、EVOHおよび疎水性可塑剤(B)

からなる樹脂組成物でなることが好ましい。特に、耐久性付与の観点から、疎水性可塑剤(B)を添加することが好ましい。

【0025】本発明の第二のタイヤ内面用インナーライナーは、エチレン含量が20~70モル%、ケン化度85~99.2%のEVOH(a1)からなる。このときEVOHのエチレン含量は好適には35~65モル%であり、より好適には40~60モル%である。また、前記EVOH(a1)のビニルエステル成分のケン化度は好適には90~99.1%、より好適には95~99%である。

【0026】好適な実施態様では、前記EVOH(a 1)は疎水性可塑剤(B)を含有してなる。EVOH (a1)および疎水性可塑剤(B)からなる樹脂組成物 において、疎水性可塑剤(B)の含有量は、好適には2 ~30重量%であり、より好適には3~20重量%であ る。

【0027】本発明の第三のタイヤ内面用インナーライナーは、エチレン含量が45~70モル%、ケン化度85%以上のEVOH(a2)からなる。このときEVOH(a2)のエチレン含量は好適には45~60モル%、より好適には46~55モル%である。

【0028】好適な実施態様では、前記EVOH(a2)は疎水性可塑剤(B)を含有してなる。EVOH(a2)および疎水性可塑剤(B)からなる樹脂組成物において、疎水性可塑剤(B)の含有量は、好適には2~30重量%であり、より好適には3~20重量%である。

【0029】特に好ましい実施態様では、本発明のタイヤ内面用インナーライナーは、エチレン含量が45~70モル%、ケン化度85~99.2%のEVOHからなり、さらに好ましい実施態様では、エチレン含量が45~70モル%、ケン化度85~99.2%のEVOH60~99重量%および疎水性可塑剤(B)1~40重量%からなる樹脂組成物でなる。

【0030】疎水性可塑剤(B)とEVOHの混練方法に関しては、特に限定されるものではなく、樹脂と可塑剤をドライブレンドしてそのまま溶融成形に供することもできるし、より好適にはパンバリーミキサー、単軸又は二軸スクリュー押出し機などで混練し、ペレット化してから溶融成形に供することもできる。分散状態を均一なものとし、ゲル、ブツの発生や混入を防止するためには、混練ペレット化操作時に混練度の高い押出機を使用し、ホッパー口を窒素シールし、低温で押出すことが望ましい。

【0031】本発明のEVOHからなる樹脂(組成物)には、必要に応じて各種の添加剤を配合することもできる。このような添加剤の例としては、酸化防止剤、熱安定剤、紫外線吸収剤、帯電防止剤、滑剤、着色剤、フィ50 ラー、あるいは他の高分子化合物を挙げることができ、

これらを本発明の作用効果が阻害されない範囲でブレン ドすることができる。

[0032]また、タイヤ用インナーライナーとして、 EVOHからなる層と熱可塑性樹脂からなる層を含む少 なくとも2層の積層体を用いることは、耐衝撃性の観点 から、より好適である。

[0033] 本発明に用いる熱可塑性樹脂としては、ポ リオレフィン系樹脂、ポリアミド系樹脂、ポリエステル 系樹脂、ポリスチレン系樹脂、ポリ塩化ビニル系樹脂、 アクリル系樹脂、ポリ塩化ビニリデン系樹脂、ポリアセ 10 タール系樹脂、ポリカーボネート系樹脂、ポリ酢酸ビニ ル系樹脂、ポリウレタン系樹脂などが挙げられるが、耐 衝撃性、柔軟性、耐久性の観点から、ポリアミド系樹脂 やボリオレフィン系樹脂が好適である。

[0034]積層体の製造方法は、公知の方法が採用可 能であり、ドライラミネーション、押出コーティング、 共押出成形などの方法を用いることができる。なかで も、各々の樹脂を押出機で溶融させ、丸ダイまたはTダ イより多層で吐出・冷却する共押出成形による方法が、 層間接着力が向上するほか、工程を簡略化でき、製造コ ストを抑えられる面から好ましい。また該複合フィルム ないしシートを、縦および/または横方向に面積倍率で 1. 5倍以上に共延伸または共圧延する方法も、公知の 方法が採用可能であり、ダブルバブル法、テンター法、 ロール法などで一軸または二軸延伸する方法や、ロール で圧延する方法などが例示できる。

【0035】共押出成形においては、EVOHと熱可塑 性樹脂間の接着性を発現あるいは向上させる為に接着性 樹脂層を設けることは好適である。接着性樹脂は各層間 を接着できるものであれば特に限定されるものではない が、不飽和カルボン酸またはその無水物(無水マレイン 酸など)をオレフィン系重合体または共重合体に共重合 またはグラフト変性したもの(カルボン酸変性ポリオレ フィン樹脂)が好適に用いられる。

[0036] とれらのうちでも、接着性樹脂がカルボン 酸変性ポリオレフィン樹脂であることが、ポリオレフィ ンなどの表面層とEVOH層との接着性の観点からより 好ましい。かかるカルボン酸変性ポリエチレン系樹脂の 例としては、ポリエチレン(低密度ポリエチレン(LD PE)、直鎖状低密度ポリエチレン(LLDPE)、超 40 低密度ポリエチレン(VLDPE) } 、ポリプロピレ ン、共重合ポリプロピレン、エチレン-酢酸ビニル共重 合体、エチレンー (メタ) アクリル酸エステル (メチル エステル、またはエチルエステル) 共重合体等をカルボ ン酸変性したものが挙げられる。またこれらの接着性樹 脂層そのものを熱可塑性樹脂層として使用することも好 適である。

[0037] 本発明におけるタイヤの製造方法としては 特に限定されないが、未加硫タイヤからなるグリーンタ **ィヤの内面にインナーライナー層を貼り付け、ついで金 50** 

8 型内にてこのグリーンタイヤの内部に温度140~18 0°C、圧力10~20kg/cm²の窒素ガスを導入し て加硫を行うことが望ましい。このとき、積層体におけ るタイヤとインナーライナーの接触面がEVOHの場合 には、EVOHとタイヤ内面を接着させる必要がある。 接着法としては接着剤を用いることが好ましい。接着剤 は各層間を接着できるものであれば特に限定されるもの ではないが、ポリウレタン系、ポリエステル系一液型あ るいは二液型硬化性接着剤が好適に用いられる。

【0038】かかる手法にて作製したタイヤは、空気バ リア性、柔軟性、耐久性に優れており、またブチルゴム をインナーライナーとして使用したタイヤに比して、イ ンナーライナー層の重量を大幅に軽減することができ

[0039] 【実施例】以下、実施例により本発明をさらに説明する が、これにより何ら限定されるものではない。本発明に おける各種試験方法は以下の方法にしたがって行った。 【0040】(1)タイヤ作製(タイヤサイズ:185 /70 R14)

グリーンタイヤの内面にインナーライナーを貼り付け、 温度160℃、圧力15kg/cm゚の窒素ガスを導入 して加硫することによりタイヤを作製した。

# 【0041】(2)空気バリア性および重量

それぞれの実施例および比較例で作製した、3種5層の 積層体を用いて有効巾300mm×200mm、シール **申10mmのパウチを作製し、その内部にアルゴンガス** を封入して密封した。 そのパウチを、20℃・0%RH に調節した室内に3日間放置した後、封入されたアルゴ ンガス中の酸素濃度および窒素濃度を測定し、各々の透 過係数を算出して、表面積および空気中の分圧(酸素0. 2、窒素0.8) から、空気透過係数を算出した。対照のブ チルゴムについても同様に透過係数を算出した。 測定終 了後、吸湿の影響を取り除く為、該バウチを70℃で2 4時間熱風乾燥し、重量測定を実施した。

# 【0042】(3)耐久性

35℃、65%RHに調整した室内にて、空気圧140 kPaに調整した空気入りタイヤに6kNの荷重をか け、直径1707mmドラム上を、速度80km/hで 走行10,000km後にタイヤ内面を目視検査し、亀 裂、クラック、剥がれ、デラミが生じたものを不合格、 変化がなかったものを合格とした。

# [0043]実施例1

エチレン含有量50モル%、ケン化度97モル%、19 0°Cでのメルトインデックス7 (g/l0min)のE VOH90部およびジグリセリンモノステアレート10 部をドライブレンドした後、直径40mm、L/D=2 4、圧縮比3.8のマドック型混練部を有するスクリュ ーで溶融押出し、EVOHおよび疎水性可塑剤(B)か らなる樹脂組成物のペレットを得た。

【0044】得られたペレットを樹脂組成物層とし、直鎖状低密度ポリエチレン(LLDPE) {三井化学製ウルトゼックス2022L}を内外層、無水マレイン酸変性ポリエチレン {三井化学製アドマーNF500}を接着(AD)層とする構成で、T型ダイを備えた共押出機にて3種5層(LLDPE/AD/樹脂組成物層/AD/LLDPE=30μ/10μ/10μ/10μ/30μ)で全体厚みが90μmの積層体を得た。各層の押出温度は、LLDPE:210℃、AD:210℃、EVOH:200℃、ダイ温度:210℃であった。

【0045】得られた積層体をグリーンタイヤの内面に貼り付け、温度160°C、圧力15kg/cm²の窒素ガスを導入して加硫することによりタイヤを作製した。なお、積層体とグリーンタイヤの層間には、特に接着剤は使用しなかった。かかる積層体の、パウチ法による空気バリア性の評価結果は、空気透過係数9cm³/m²・Day・atmであった。また、パウチ重量は11.5gであった。また、かかる積層体を使用して作製したタイヤの疲労試験を上記の方法に従って実施したととろ、インナーライナー表面には目視による変化は認めら20れなかった。

【0046】実施例2~4

表1に記載のEVOHおよび表2に記載の疎水性可塑剤(B)を用いて、実施例1と同様にして3種5層の積層体を作製し、空気バリア性およびパウチ重量を評価した。樹脂組成物の組成および積層体の層構成を表3に示す。また、該積層体をインナーライナーとしたタイヤを実施例1に準じた方法で作製し、耐久性を評価した。評価結果を表4に示す。評価結果を表2に示す。

### 実施例5

エチレン含有量50モル%、ケン化度97モル%、190℃でのメルトインデックス7(g/10min)のEVOH90部およびジグリセリンモノステアレート10部をドライブレンドした後、直径40mm、L/D=24、圧縮比3.8のマドック型混練部を有するスクリューで溶融押出し、EVOHおよび疎水性可塑剤(B)からなる樹脂組成物のペレットを得た。

【0047】得られたペレットを樹脂組成物層とし、ポリアミド(PA) {宇部興産製UBEナイロン1024B}を内外層とする構成で、T型ダイを備えた共押出機 40にて2種3層(PA/樹脂組成物層/PA=30μ/10μ/30μ)で全体厚みが70μmの積層体を得た。各層の押出温度は、PA:250℃、EVOH:200℃、ダイ温度:250℃であった。

【0048】得られた2種3層の積層体を用いて、実施例1と同様にして空気バリア性、パウチ重量および耐久性を評価した。評価結果を表4に示す。

【0049】実施例6

エチレン含有量50モル%、ケン化度97モル%、190℃でのメルトインデックス7(g/10min)のEVOH90部およびジグリセリンモノステアレート10部をドライブレンドした後、直径40mm、L/D=24、圧縮比3.8のマドック型混練部を有するスクリューで溶験押出し、EVOHおよび疎水性可塑剤(B)からなる樹脂組成物のペレットを得た。得られた樹脂組成物ペレットを一軸押出機を用いて200℃で押出し、厚10さ15μmの無延伸フィルムを得た。

【0050】前記樹脂組成物のフィルムの両面に、厚さ30μmの直鎖状低密度ポリエチレン(LLDPE)フィルム(東セロ(株)製 T. U. X TCS-30)を貼り合わせ複合フィルムとした。接着剤は、東洋モートン製、AD-503A/CAT-10を用いて塗布量を固形分4g/m²とし、温度70℃でラミネートし、40℃で5日間エージングした。

【0051】上記の方法で作製した積層体を用い、実施例1と同様にして、空気バリア性およびパウチ重量を評価した。また、該積層体をインナーライナーとしたタイヤを実施例1に準じた方法で作製し、耐久性を評価した。評価結果を表4に示す。

【0052】比較例1

グリーンタイヤの内面に、500μmの厚さのタイゴムを介して500μmのブチルゴムを貼り付け、インナーライナー層とし、温度160℃、圧力15kg/cm2の窒素ガスを導入して加硫することによりタイヤを作製した。なお、インナーライナーとグリーンタイヤの層間には、特に接着剤は使用しなかった。上記で作製した、タイゴム500μm/ブチルゴム500μmからなる積層体を用いて、上記の方法に従いパウチを作製し、空気バリア性を評価した。パウチ法による空気バリアは110cm³/m²・Day・atm、パウチ重量は120gであった。また、かかる積層体を使用して作製したタイヤを用いて、上記の方法に従って耐久試験を実施したところ、インナーライナー表面には目視による変化は認められなかった。

[0053]比較例2~4

表1に記載のEVOHおよび表2に記載の疎水性可塑剤(B)を用いて、実施例1と同様にして3種5層の積層体を作製し、空気バリア性およびパウチ重量を評価した。樹脂組成物の組成および積層体の層構成を表3に示す。また、該積層体をインナーライナーとしたタイヤを実施例1に準じた方法で作製し、耐久性を評価した。評価結果を表4に示す。

[0054]

【表1】

11

エチレンービニルアルコール共重合体

·/ V / -	
A-1	1升/合置 50社/%、 fy化度 97%、 AM-イデ ックス 7g/10min(190℃、2160g 荷置で測定)の EVOH
A-2	クラレ製 EVOH「エバール®」 G 1 5 6 B(エチレン含量 47EA%、サン化度 99.5%の EVOH)
A-3	クラレ製 EVOH「エバール®」 F 1 0 1 B (エチレン含量 32EA%、ケン化度 99.5%の EVOH)
A-4	IJV合量 50社分、ケル皮 70%、 MHデ カカ 4g/10min(190℃、2160g 荷量で測定)の EVOH

[0055]

### \*10\*【表2】

疏水性可塑剤(B)

i	ジグリセリンモノステアレート	
B-1	ングリセリンセノスナノレート	

[0056]

### ※ ※【表3】

	EVOH	可塑剤	層構成	作製法
実施例1	A-1 90 部	B-1 10 🗗	LLDPE/AD/樹脂組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
実施例2	A-1 100 部		LLDPE/AD/樹脂組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
実施例3	A-2 90 部	B-1 10 部	LLDPE/AD/樹脂组成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
実施例4	A-2 100 部		LLDPE/AD/樹麝組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
実施例 5	A-3 90 部	B-1 10 部	LLDPE/AD/樹露組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
実施例 6	A-1 90 部	B-1 10 🕏	PA/製脂組成物/PA=30/10/30	共押出
実施例7	A-1 90 部	B-1 10部	LLDPE/接着/樹脂組成物/接着/LLDPE=30//35//30	ト ライフミネート
比較例1	ブチルゴム	500 µm	+タイゴム5 0 0 μm	
比較例 2	A-3 100 部		LLDPE/AD/問稿組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
比較例3	A-1 50 98	B-1 50 98	LLDPE/AD/新疆组成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出
比較例4	A-4 90 🕮	B-1 10 85	LLDPE/AD/制體組成物/AD/LLDPE=30/10/10/10/30	共押出

LLDPE:三井化学製 ウルトゼックス2022L (ただし実施例7のみ. 東セロ (株) 製. T.

U. X TCS~30)

AD: 三井化学銀 アドマーNF500 PA: 宇部興産製 UBEナイロン1024B

接着:東洋モートン製 AD-503A/CAT-10 (実施例7)

[0057]

【表4】

#### [0058]

【発明の効果】本発明のタイヤ用インナーライナーは、 空気パリア性、耐久性に優れており、軽量化タイヤある いは髙空気パリアタイヤとして好適である。

	空気バリア	パウチ重量	耐久性
実施例 1	11.2 cm <sup>3</sup> /m <sup>2</sup> ·day·atm	11.5g	Α
実施例 2	5.6	11.3g	В
実施例 3	3.6	11.4g	В
実施例 4	1.8	11.5g	В
実施例 5	0.6	11.3g	С
実施例 6	11.5	12.lg	В
実施例 7	11.4	11.5g	С
比較例1	110	120 g	Α
比較例 2	0.3	11.3g	D
比較例3	150	11.4g	Α
比较例 4	200	11.5g	A

40

テーマコード(参考)

フロントページの続き

 (51)Int.Cl.'
 識別記号
 FI

 // B 2 9 K
 29:00
 B 2 9 K
 29:00

 B 2 9 L
 9:00

 30:00
 30:00

F ターム(参考) 4F207 AA08 AA10 AB07 AB19 AG03 AH20 KA01 KA17 KB22 KF01' KK84 KW41 4J002 BB221 BE031 CD162 EH056 EH096 EH106 EH146 EL026 EW046 EW056 FD022 FD026

GF00 GN01